

# Matematyczne Metody Fizyki I

Wykład 13

# Dywergencja

**Definicja:** Dywergencją nazywamy działanie operatora  $\nabla$  na pole wektorowe  $\vec{A}(x, y, z)$  poprzez iloczyn skalarny:

$$\operatorname{div} \vec{A} \equiv \nabla \cdot \vec{A} = \left( \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (A_x \hat{i} + A_y \hat{j} + A_z \hat{k}) = \frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z}$$

**Przykład:**

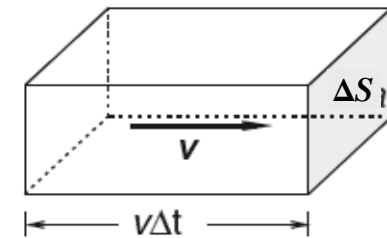
- $\nabla \cdot \vec{r} = \left( \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (x\hat{i} + y\hat{j} + z\hat{k}) = \frac{\partial x}{\partial x} + \frac{\partial y}{\partial y} + \frac{\partial z}{\partial z} = 3$
- $\nabla \cdot \vec{r}f(r) = \left( \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (xf(r)\hat{i} + yf(r)\hat{j} + zf(r)\hat{k}) =$   
 $= \frac{\partial}{\partial x}(xf(r)) + \frac{\partial}{\partial y}(yf(r)) + \frac{\partial}{\partial z}(zf(r)) = 3f(r) + x \frac{\partial f}{\partial x} + y \frac{\partial f}{\partial y} + z \frac{\partial f}{\partial z} =$   
 $= 3f(r) + x \frac{\partial f}{\partial r} \frac{\partial r}{\partial x} + y \frac{\partial f}{\partial r} \frac{\partial r}{\partial y} + z \frac{\partial f}{\partial r} \frac{\partial r}{\partial z} = 3f(r) + \frac{x^2}{r} \frac{\partial f}{\partial r} + \frac{y^2}{r} \frac{\partial f}{\partial r} + \frac{z^2}{r} \frac{\partial f}{\partial r} =$   
 $= 3f(r) + r \frac{\partial f}{\partial r}$

# Strumień pola wektorowego

Rozważamy przepływ płynu. Jaka masa płynu przepływa w jednostce czasu przez jednostkę powierzchni?

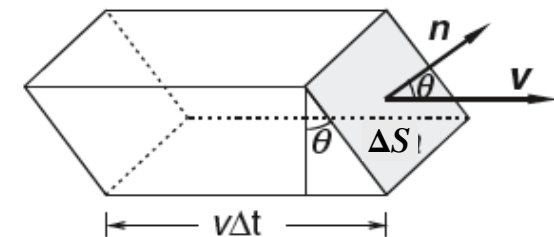
- Powierzchnia prostopadła do prędkości:

Szybkość przepływu przez powierzchnie  $\Delta S = \rho v \Delta S$



- Powierzchnia nachylona pod kątem  $\theta$  do prędkości:

Szybkość przepływu przez powierzchnie  $\Delta S =$   
 $= \rho v \cos \theta \Delta S = \rho \vec{v} \cdot \vec{n} \Delta S$

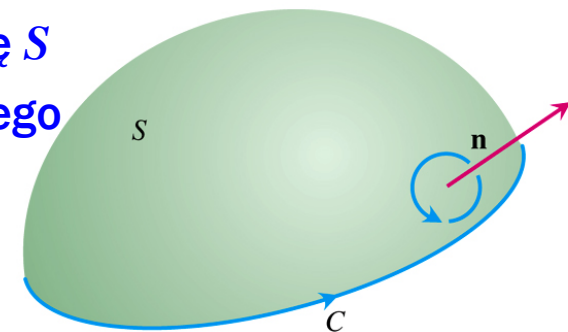


- Dowolna powierzchnia:

Szybkość przepływu przez powierzchnie  $S = \iint_S \rho \vec{v} \cdot \vec{n} dS$

**Definicja:** Strumień pola wektorowego  $\vec{A}$  przez powierzchnię  $S$  nazywamy całką powierzchniową ze składowej normalnej tego pola do tej powierzchni:

$$\Psi = \iint_S \vec{A} \cdot \vec{n} dS$$



# Dywergencja - interpretacja

Rozważmy pole prędkości płynu na płaszczyźnie

$$\vec{F} = F_x(x, y)\hat{i} + F_y(x, y)\hat{j}$$

Obliczymy szybkość wypływu płynu z obszaru przedstawionego na rysunku:

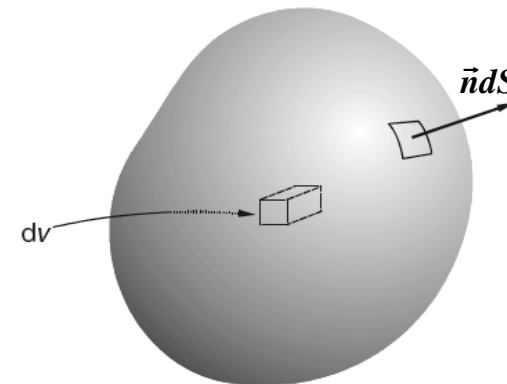
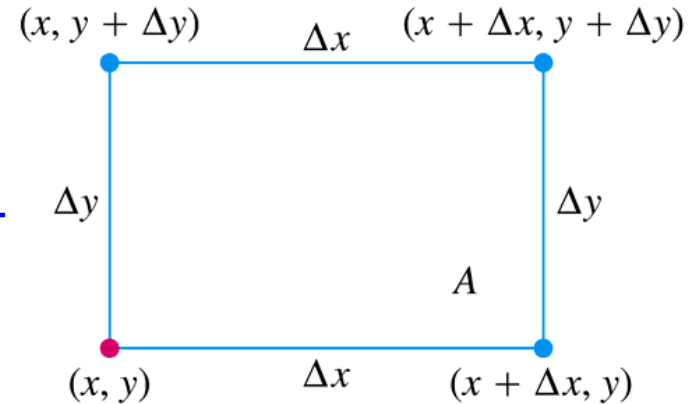
Góra:  $\vec{F}(x, y + \Delta y) \cdot \hat{j} \Delta x = F_y(x, y + \Delta y) \Delta x$

Dół:  $\vec{F}(x, y) \cdot (-\hat{j}) \Delta x = -F_y(x, y) \Delta x$

Prawo:  $\vec{F}(x + \Delta x, y) \cdot \hat{i} \Delta y = F_x(x + \Delta x, y) \Delta y$

Lewo:  $\vec{F}(x, y) \cdot (-\hat{i}) \Delta y = -F_x(x, y) \Delta y$

strumień przez cały prostokąt  $\approx \left( \frac{\partial F_x}{\partial x} + \frac{\partial F_y}{\partial y} \right) \Delta x \Delta y$



**Twierdzenie Gauss'a:** Strumień pola wektorowego przez zamkniętą powierzchnię  $S$  jest równy całce z dywergencji pola po objętości ograniczonej tą powierzchnią:

$$\oiint_S \vec{A} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_V \nabla \cdot \vec{A} \, dV$$

# Twierdzenie Gaussa - przykład

**Przykład:** Sprawdzenie twierdzenia Gauss'a dla  $\vec{A} = x\hat{i} + y\hat{j} + z\vec{k}$  i objętości ograniczonej powierzchnią cylindra  $x^2 + y^2 = 4$ ,  $0 \leq z \leq 4$ .

Całka objętościowa: 
$$\iiint_V \nabla \cdot \vec{A} \, dV = \|\nabla \cdot \vec{r} = 3\| = 3 \iiint_V dV = 48\pi$$

Całka powierzchniowa:

$$\begin{aligned} \oiint_S \vec{A} \cdot \vec{n} \, dS &= \iint_{\text{górn}} \vec{A} \cdot \vec{n} \, dS + \iint_{\text{dół}} \vec{A} \cdot \vec{n} \, dS + \iint_{\text{bok}} \vec{A} \cdot \vec{n} \, dS = \\ &= \iint_{\text{górn}} (x\hat{i} + y\hat{j} + 4\vec{k}) \cdot \vec{k} \, dS + \iint_{\text{dół}} (x\hat{i} + y\hat{j} + 0\vec{k}) \cdot (-\vec{k}) \, dS + \iint_{\text{bok}} \vec{A} \cdot \vec{n} \, dS \end{aligned}$$

Ponieważ powierzchnia boczna walca opisana jest przez  $\varphi(x, y) = x^2 + y^2 = 4$

$$\vec{n} = \frac{\nabla \varphi}{|\nabla \varphi|} = \frac{2x\hat{i} + 2y\hat{j}}{\sqrt{4x^2 + 4y^2}} = \frac{x\hat{i} + y\hat{j}}{2}$$

$$\iint_{\text{bok}} \vec{A} \cdot \vec{n} \, dS = \iint_{\text{bok}} (x\hat{i} + y\hat{j} + z\vec{k}) \cdot \frac{x\hat{i} + y\hat{j}}{2} \, dS = 2 \iint_{\text{bok}} dS = 32\pi$$

$$\oiint_S \vec{A} \cdot \vec{n} \, dS = 16\pi + 0\pi + 32\pi = 48\pi$$

# Rotacja

**Definicja:** Rotacją nazywamy działanie operatora  $\nabla$  na pole wektorowe  $\vec{A}(x, y, z)$  poprzez iloczyn wektorowy:

$$\text{rot } \vec{A} \equiv \nabla \times \vec{A} = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_x & A_y & A_z \end{vmatrix} = \left( \frac{\partial A_z}{\partial y} - \frac{\partial A_y}{\partial z} \right) \hat{i} + \left( \frac{\partial A_x}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial x} \right) \hat{j} + \left( \frac{\partial A_y}{\partial x} - \frac{\partial A_x}{\partial y} \right) \hat{k}$$

**Przykład:**

$$\nabla \times \vec{r} = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ x & y & z \end{vmatrix} = \mathbf{0}$$

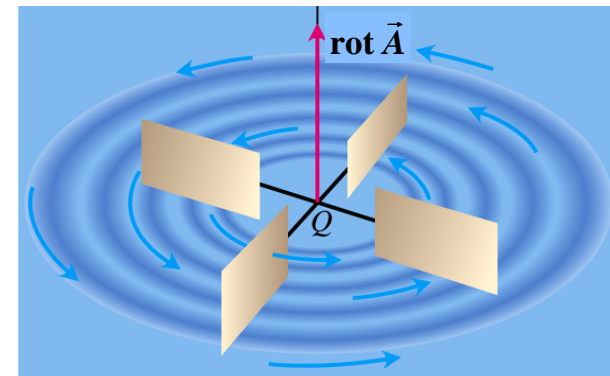
$$\nabla \times \vec{r}f(r) = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ xf(r) & yf(r) & zf(r) \end{vmatrix} = \mathbf{0}$$

**Przykład:** Znaleźć rotację i dywergencję pola wektorowego  $\vec{A} = -y\hat{i} + x\hat{j}$

$$\nabla \times \vec{A} = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ -y & x & 0 \end{vmatrix} = 2\hat{k}$$

$$\nabla \cdot \vec{A} = \left( \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (-y\hat{i} + x\hat{j} + 0\hat{k}) = 0$$

Matk  
Player



# Rotacja - interpretacja

Rozważmy pole prędkości płynu na płaszczyźnie

$$\vec{F} = F_x(x, y)\hat{i} + F_y(x, y)\hat{j}$$

Obliczymy cyrkulację płynu wzdłuż brzegu obszaru przedstawionego na rysunku:

Góra:  $\vec{F}(x, y + \Delta y) \cdot (-\hat{i}) \Delta x = -F_x(x, y + \Delta y) \Delta x$

Dół:  $\vec{F}(x, y) \cdot \hat{i} \Delta x = F_x(x, y) \Delta x$

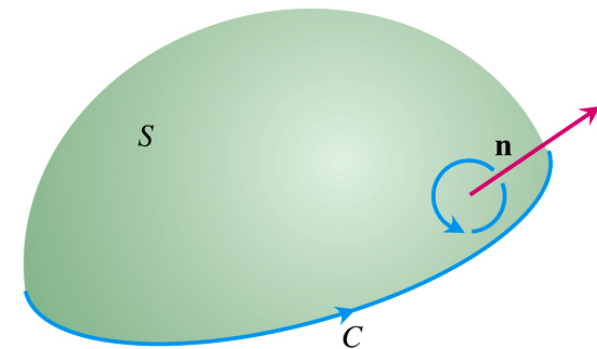
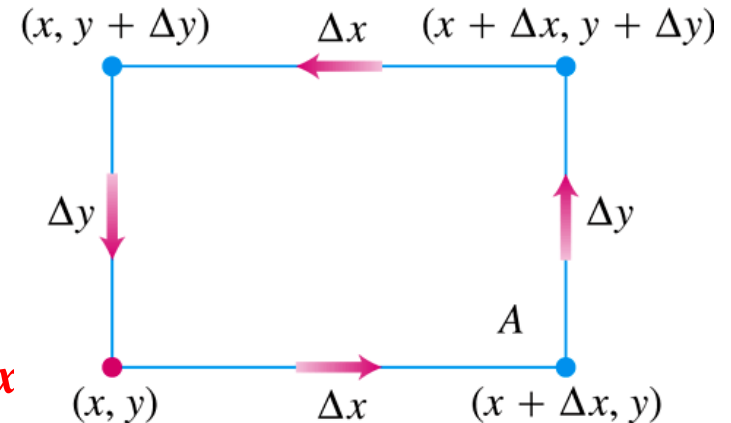
Prawo:  $\vec{F}(x + \Delta x, y) \cdot \hat{j} \Delta y = F_y(x + \Delta x, y) \Delta y$

Lewo:  $\vec{F}(x, y) \cdot (-\hat{j}) \Delta y = -F_y(x, y) \Delta y$

cyrkulacja wokół prostokąta  $\approx \left( \frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} \right) \Delta x \Delta y$

**Twierdzenie Stokes'a:** Całka liniowa z pola wektorowego po zamkniętej pętli jest równa całce powierzchniowej z rotacji tego pola po powierzchni ograniczonej tą pętlą:

$$\oint_C \vec{A} \cdot d\vec{r} = \iint_S (\nabla \times \vec{A}) \cdot \vec{n} \, dS$$



Math  
Player

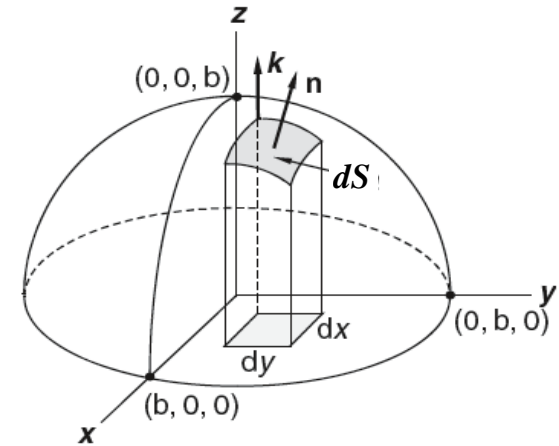
# Twierdzenie Stokes'a - przykład

**Przykład:** Sprawdzenie twierdzenia Stokes'a dla  $\vec{A} = 4y\hat{i} + x\hat{j} + 2z\hat{k}$  dla pętli danej przez  $x^2 + y^2 = 4$  i powierzchni będącej hemisferą opisaną równaniem  $x^2 + y^2 + z^2 = 4$

Obliczamy: 
$$\nabla \times \vec{A} = \left( \frac{\partial A_z}{\partial y} - \frac{\partial A_y}{\partial z} \right) \hat{i} + \left( \frac{\partial A_x}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial x} \right) \hat{j} + \left( \frac{\partial A_y}{\partial x} - \frac{\partial A_x}{\partial y} \right) \hat{k} = -3\hat{k}$$

Całka powierzchniowa:

$$\begin{aligned} \iint_S \nabla \times \vec{A} \cdot \vec{n} dS &= -3 \iint_S \vec{k} \cdot \vec{n} dS = \left\| \iint_S dx dy = \vec{k} \cdot \vec{n} dS \right\| = \\ &= -3 \iint_{x^2+y^2=4} \vec{k} \cdot \vec{n} \frac{1}{\vec{k} \cdot \vec{n}} dx dy = -3 \iint_{x^2+y^2=4} dx dy = -12\pi \end{aligned}$$



Całka liniowa po okręgu:

Równanie okręgu  $\vec{r} = x\hat{i} + y\hat{j}$ ,  $x = 2 \cos \theta$   $y = 2 \sin \theta$   $0 \leq \theta \leq 2\pi$

$$\frac{d\vec{r}}{d\theta} = -2 \sin \theta \hat{i} + 2 \cos \theta \hat{j} \quad \vec{A} = 4y\hat{i} + x\hat{j} + 2z\hat{k} = 8 \sin \theta \hat{i} + 2 \cos \theta \hat{j} + 2z\hat{k}$$

$$\oint_C \vec{A} \cdot d\vec{r} = \oint_C \vec{A} \cdot \frac{d\vec{r}}{d\theta} d\theta = \int_0^{2\pi} (-16 \sin^2 \theta + 4 \cos^2 \theta) d\theta = -12\pi$$



# Rzut równoległoboku na płaszczyznę

**Twierdzenie:** Pole powierzchni ortogonalnego rzutu równoległoboku określonego przez wektory  $\vec{u}$  i  $\vec{v}$  na płaszczyznę o jednostkowym wektorze normalnym  $\vec{p}$  dane jest przez:

$$S_{\square} = |(\vec{u} \times \vec{v}) \cdot \vec{p}|$$

**Dowód:**

$$\vec{u} = \overrightarrow{PP'} + \vec{u}' + \overrightarrow{Q'Q} = \vec{u}' + \overrightarrow{PP'} - \overrightarrow{QQ'} = \vec{u}' + s\vec{p}$$

$$\vec{v} = \overrightarrow{PP'} + \vec{v}' + \overrightarrow{S'S} = \vec{v}' + \overrightarrow{PP'} - \overrightarrow{SS'} = \vec{v}' + t\vec{p}$$

gdzie  $s$  i  $t$  to pewne wartości skalarne.

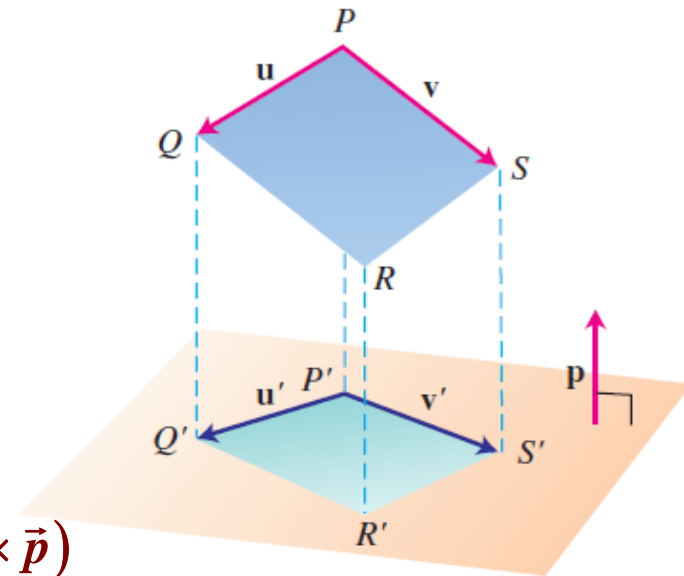
Obliczamy iloczyn wektorowy

$$\vec{u} \times \vec{v} = (\vec{u}' + s\vec{p}) \times (\vec{v}' + t\vec{p}) = \vec{u}' \times \vec{v}' + s(\vec{p} \times \vec{v}') + t(\vec{u}' \times \vec{p})$$

Korzystając z ortogonalności wektorów znajdujemy:

$$(\vec{u} \times \vec{v}) \cdot \vec{p} = (\vec{u}' \times \vec{v}') \cdot \vec{p} \quad \text{czyli} \quad |(\vec{u} \times \vec{v}) \cdot \vec{p}| = |(\vec{u}' \times \vec{v}') \cdot \vec{p}|$$

Ponieważ  $\vec{p}$  jest wektorem jednostkowym, więc prawa strona jest co do wartości równa szukanemu polu powierzchni  $S_{\square}$



# Ważne tożsamości

- $\nabla \times \nabla \varphi = \mathbf{0}$

D: 
$$\nabla \times \nabla \varphi = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{\partial \varphi}{\partial x} & \frac{\partial \varphi}{\partial y} & \frac{\partial \varphi}{\partial z} \end{vmatrix} = \hat{i} \left( \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y \partial z} - \frac{\partial^2 \varphi}{\partial z \partial y} \right) + \hat{j} \left( \frac{\partial^2 \varphi}{\partial z \partial x} - \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial z} \right) + \hat{k} \left( \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial y} - \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y \partial x} \right) = \mathbf{0}$$

- $\nabla \cdot \nabla \times \vec{A} = 0$

D: 
$$\nabla \cdot \nabla \times \vec{A} = \left( \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{\partial \varphi}{\partial x} & \frac{\partial \varphi}{\partial y} & \frac{\partial \varphi}{\partial z} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{\partial \varphi}{\partial x} & \frac{\partial \varphi}{\partial y} & \frac{\partial \varphi}{\partial z} \end{vmatrix} = 0$$

- $\nabla \times (\nabla \times \vec{A}) = \nabla (\nabla \cdot \vec{A}) - \nabla^2 \vec{A}$

D:  $\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) = \vec{b} (\vec{a} \cdot \vec{c}) - (\vec{a} \cdot \vec{b}) \vec{c} \Rightarrow \nabla \times (\nabla \times \vec{A}) = \nabla (\nabla \cdot \vec{A}) - (\nabla \cdot \nabla) \vec{A}$

- $\nabla \cdot (\vec{A} \times \vec{B}) = \nabla \times \vec{A} \cdot \vec{B} - \nabla \times \vec{B} \cdot \vec{A}$

- $\nabla \cdot (\nabla \varphi \times \nabla \psi) = \nabla \times \nabla \varphi \cdot \nabla \psi - \nabla \times \nabla \psi \cdot \nabla \varphi = 0$